PCI

## WELTORGANISATION FUR GEISTIGES EIGENTUM

Internationale ANMELDUNG VERÖFFENTLICHT NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES PATENTWESENS (PCT)

(51) Internationale Patentklassifikation 5:

H02P 9/04, F03D 7/04

(11) Internationale Veröffentlichungsnummer:

WO 90/07823

**A1** 

(43) Internationales Veröffentlichungsdatum:

12. Juli 1990 (12.07.90)

(21) Internationales Aktenzeichen:

PCT/AT89/00126

(22) Internationales Anmeldedatum:

22. Dezember 1989 (22.12.89)

(30) Prioritätsdaten:

A 3157/88

23. Dezember 1988 (23.12.88) AT

(71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten ausser US): ELIN ENERGIEVERSORGUNG GESELLSCHAFT M.B.H. [AT/AT]; Penzinger Straße 76, A-1141 Wien (AT).

(75) Erfinder/Anmelder (nur für US): WIESMANN, Josef [AT/AT]; Herzgasse 97/1/16, A-1100 Wien (AT). KAINZ, Manfred [AT/AT]; Siebenbürgenstraße 50/1, A-1220 Wien (AT).

(74) Anwalt: KRAUSE, Peter; Elin Energieversorgung Gesellschaft m.b.H., Penzinger Strasse 76, A-1141 Wien (AT).

(81) Bestimmungsstaaten: AT (europäisches Patent), BE (europäisches Patent), CH (europäisches Patent), DE (europäisches Patent), DK, ES (europäisches Patent), FR (europäisches Patent), GB (europäisches Patent), IT (europäisches Patent), LU (europäisches Patent), NL (europäisches Patent), SE (europäisches Patent), US.

Veröffentlicht

Mit internationalem Recherchenbericht.

(54) Title: REGULATION AND CONTROL SYSTEM FOR A WIND POWER PLANT

(54) Bezeichnung: REGELUNGS- UND STEUERUNGSSYSTEM FÜR EINE WINDKRAFTANLAGE

#### (57) Abstract

In a regulation and control system for a wind power plant, the actual value of the turbine speed is fed via a target power value generator (2) and a power limiting stage (3) and a PID power regulator (5) to the input of a current regulator (7). The output of the current regulator (7) is connected to a current supply network. The actual value of the turbine speed is fed via a PID speed regulator (12) to the input of a rotor blade angle regulator (15). The output of the rotor blade angle regulator (15) is connected to a rotor blade adjusting mechanism. A device (16) which limits the increase in rotor speed is connected to the rotor blade angle regulator (15). The output of the power limiting stage (3) is connected via a chart recorder (14) to the rotor blade angle regulator (15). The actual value of the turbine speed is fed via a chart recorder (21) and a PID voltage regulator (22) to the input of a field current regulator (23). The output of the field current regulator (23) is connected via grid trigger equipment (26) to the field coil of an a.c. dynamo. The actual generator voltage is applied via a rectifier (27) to a second input of the PID voltage controller (22). A regulator (24) which limits the maximum field current is arranged between a second and a third input of the field current regulator

#### (57) Zusammenfassung

Regelungs- und Steuerungssystem für eine Windkraftanlage, dadurch gekennzeichnet, daß der Turbinendrehzahlistwert über einen Leistungssollwertgeber (2) und über eine Leistungsbegrenzungsstufe (3) und über einen PID-Leistungsregler (5) dem Eingang eines Stromreglers (7) zugeführt ist, und daß der Ausgang des Stromreglers (7) mit einem Stromversorgungsnetz verbunden ist, und daß der Turbinendrehzahlistwert über einen PID-Drehzahlregler (12) dem Eingang eines Rotorblattwinkelreglers (15) zugeführt ist, und daß der Ausgang des Rotorblattwinkelreglers (15) mit einem Rotorblattverstellmechanismus verbunden ist, und daß ein Rotordrehzahlanstiegsbegrenzer (16) mit dem Rotorblattwinkelregler (15) verbunden ist, und daß der Ausgang der Leistungsbegrenzungsstufe (3) über einen Kurvenbildner (14) mit dem Rotorblattwinkelregler (15) verbunden ist, und daß der Turbinendrehzahlistwert über einen Kurvenbildner (21) und über eine PID-Spannungsregler (22) dem Eingang eines Feldstromreglers (23) zugeführt ist, und daß der Ausgang des Feldstromreglers (23) über einen Gittersteuersatz (26) mit der Feldwicklung einer Wechselstromerregermaschine verbunden ist, und daß die Generatoristspannung über einen Gleichrichter (27) zu einem zweiten Eingang des PID-Spannungsreglers (22) gelangt, und daß zwischen einem zweiten und einem dritten Eingang des Feldstromreglers (23) ein Feldstrom-Maximum-Begrenzungsregler (24) angeordnet ist.

#### LEDIGLICH ZUR INFORMATION

Code, die zur Identifizierung von PCT-Vertragsstaaten auf den Kopfbögen der Schriften, die internationale Anmeldungen gemäss dem PCT veröffentlichen.

AT	Ögerreich	ES	Spanien	ML	Mali
AU	Australien	FI	Finnland	MR	Mauritanien
BB	Barbados	FR	Frankreich	MW	Malawi
BE	Belgien	GA	Gabon	NL.	Niederlande
BF	Burkina Fasso	GB	Vereinigtes Königreich	NO:	Norwegen
BG	Bulgarien	HU	Ungarn	RO	Rumänien
BI	Benin	П	Italien	SD	Sudan
BR.	Brasilien	JP	Japan	SE	Schweden
CA	Kanada	KP	Demokratische Volksrepublik Korea	SN	Senegal
CF	Zentrale Afrikanische Republik	KR	Republik Korea	SU	Soviet Union
CG.	Kongo	Ц	Liechtenstein	TD	Tschad
СH	Schweiz	ŁK	Sri Lanka	TG	Togo
CM	Kamenin	III	Luxemburg	US	Vereinigte Staaten von Amerika
DE	Deutschland, Bundesrepublik	MC	Monaco		-
DK	Dinemark	MG	Madagaskar		

PCT/AT89/00126

- 1 -

## REGELUNGS-UND STEUERUNGSSYSTEM FÜR EINE WINDKRAFTANLAGE

Die Erfindung betrifft ein Regelungs- und Steuerungssystem für eine Windkraftanlage, bestehend aus einer Windturbine und einem von dieser angetriebenem Synchrongenerator, wobei die Windturbine als ein um eine Achse 5 drehbarer Rotor mit verstellbaren Rotorblättern ausgeführt ist und aus dem jeweiligen Turbinendrehzahlistwert verschiedene elektrische Vorgabewerte gebildet sind.

Die Bemühungen von Technikern in aller Welt, vorhandene 10 Energiequellen auf wirtschaftliche Art zu nutzen, waren in den letzten Jahren von großen Fortschritten gekennzeichnet. Auch im Bereich der Windkraftanlagen sind beachtliche Weiterentwicklungen zu beobachten.

15 Windkraftanlagen dienen zur Umformung der im Wind enthaltenen Energie in elektrische Energie. Dabei wird im Prinzip ein Windrad mit propellerartigen Flügeln auf einer horizontalen oder vertikalen Achse montiert. Diese Achse ist, üblicherweise über ein Getriebe, mit einem 20 Generator verbunden.

In der Praxis hat sich erwiesen, daß wegen der wesentlich geringeren Baukosten und der besseren Regel- und Steuerbarkeit, hauptsächlich aber wegen des wesentlich höheren Wirkungsgrades, ausschließlich Windkraftanlagen mit einem Windrad auf einer horizontalen Welle wirschaftlich sind, sich also innerhalb einer vertretbaren Zeitspanne amortisieren.

30 Der Wind ist in Bodennähe ungleichmäßig und deshalb für die Lieferung von Energie ungeeignet. Mit zunehmender Höhe über dem Boden steigt jedoch nicht nur die Häufigkeit, sondern auch die Geschwindigkeit des Windes sehr stark an. Aus diesem Grund erfolgt die Montage von

Windkraftwerken auf hohen Türmen. Für kleine und mittlere Anlagen werden dafür vorzugsweise, um dem Wind eine möglichst geringe Angriffsfläche bieten, Gittertürme aufgestellt. Aus Stabilitätsgründen sind jedoch für groβe 5 Anlagen Rohrtürme zu verwenden.

Ursprünglich wurde angenommen, Windkraftanlagen seien nur bei Aufstellung in flachen Gebieten, vor allem in windreichen Küstengebieten, in der Lage, elektrische Energie zu einem wirtschaftlich vertretbaren Preis zu liefern. Prinzipiell können jedoch die verschiedensten Gebiete, beispielsweise auch Alpengebiete, für die Aufstellung von Windkraftanlagen geeignet sein. Vor der Platzwahl für derartige Anlagen ist lediglich der langjährige durchschnittliche Windanfall in der jeweiligen Gegend zu eruieren und in Rechnung zu stellen.

Die tatsächliche Ursache für die immer noch nicht praktikable Nutzung der Windenergie ist nicht der Mangel an 20 geeigneten Aufstellungsorten, sondern die bislang ungenügende Regel- und Steuerbarkeit der Windkraftanlagen.

Eine der bisher üblichen Regelungen von Windkraftanlagen ist mechanischer Art. Dabei wird die Drehzahl der Wind
25 turbine durch Veränderung des Anstellwinkels der Rotorblätter durchgeführt. Nachteilig sind bei diesem System sowohl die langsame Ansprechzeit als auch die ungenügende Ansprechgenauigkeit.

- 30 Es sind auch elektronische Regelungen bekannt, die jedoch zum einen nicht sämtliche zu einer exakten Regelung nötigen Parameter verarbeiten, zum anderen eine große Störanfälligkeit aufweisen.
- 35 Aufgabe der Erfindung ist es daher, ein Regelungs- und Steuerungssystem zu schaffen, welches sämtliche auf eine Windkraftanlage einwirkenden Parameter während des

WO 90/07823 PCT/AT89/00126

- 3 -

gesamten Betriebsablaufes sofort aufnimmt und berücksichtigt, sowie vollautomatisch arbeitet und eine sichere Abgabe elektrischer Energie mit konstanter Spannung und stabiler Phasenlage gewährleistet.

5

Die Aufgabe wird durch die Erfindung gelöst. Diese ist dadurch gekennzeichnet, daß der Turbinendrehzahlistwert 10 jeweils dem Eingang einer ersten Glättungsstufe erster Ordnung und eines ersten aktiven Filters und eines zweiten aktiven Filters und einer zweiten Glättungsstufe erster Ordnung sowie eines ersten Kurvenbildners zugeführt ist, und daβ der Ausgang der ersten Glättungsstufe 15 erster Ordnung mit dem Eingang eines Leistungssollwertgebers verbunden ist, und daß der Ausgang des Leistungssollwertgebers mit dem Eingang einer Leistungsbegrenzungsstufe verbunden ist, und daß der Ausgang der Leistungsbegrenzungsstufe mit einem ersten Eingang eines 20 PID-Leistungsreglers und dem Eingang einer dritten Glättungsstufe erster Ordnung sowie dem Ausgang des ersten aktiven Filters verbunden ist, und daß der Eingang eines zweiten Kurvenbildners mit dem Ausgang der dritten Glättungsstufe erster Ordnung verbunden ist, und da $\beta$  der 25 Ausgang des PID-Leistungsreglers mit einem ersten Eingang eines Stromreglers und dem Ausgang des aktiven Filters verbunden ist, und daβ der Ausgang des Stromreglers, indirekt über Gittersteuersatz und Thyristoren, mit einem Stromversorgungsnetz verbunden ist, und daß der 30 Stromistwert einem zweiten Eingang des Stromreglers zugeführt ist, und daß der Leistungsistwert einem zweiten Eingang des PID-Leistungsreglers zugeführt ist, und daβ der Ausgang der zweiten Glättungsstufe erster Ordnung mit einem ersten Eingang eines PID-Drehzahlreglers verbunden 35 ist, und daβ der Ausgang des PID-Drehzahlreglers mit einem ersten Eingang eines Rotorblattwinkelreglers und mit dem Ausgang des zweiten Kurvenbildners sowie mit

WO 90/07823 PCT/AT89/00126

- 4 -

einem Rotordrehzahlanstiegsbegrenzer verbunden ist, und daß der Drehzahlsollwert einem zweiten Eingang des PID-Drehzahlreglers zugeführt ist, und daß der Rotorblattwinkelistwert einem zweiten Eingang des 5 Rotorblattwinkelreglers zugeführt ist, und daß der Ausgang des Rotorblattwinkelreglers mit einem Rotorblattverstellungsmechanismus verbunden ist, und daß der Ausgang des ersten Kurvenbildners mit einem ersten Eingang eines PID-Spannungsreglers verbunden ist, und daß 10 der Ausgang des PID-Spannungsreglers mit einem ersten Eingang eines unterlegten Feldstromreglers verbunden ist, und daβ der Ausgang des unterlegten Feldstromreglers über einen Gittersteuersatz mit der Feldwicklung einer Wechselstromerregermaschine verbunden ist, und daß 15 ein zweiter Eingang des unterlegten Feldstromreglers über einen Feldstrom-Maximum-Begrenzungsregler mit einem dritten Eingang des unterlegten Feldstromreglers verbunden ist, und daß die Generatoristspannung der Wechselspannungsseite eines Gleichrichters zugeführt ist, und 20 daβ die Gleichspannungsseite des Gleichrichters über ein drittes aktives Filter mit einem zweiten Eingang des PID-Spannungsreglers verbunden ist.

Daraus ergibt sich der Vorteil, daß die Windkraftanlage
25 bei genügend Windanfall vollautomatisch an- und hochfährt
und sowohl der Betrieb als auch die Stillsetzung bei
ungenügendem Windanfall ebenfalls vollautomatisch verlaufen. Durch den hohen Automatisierungsgrad ist es
möglich, die gesamte Anlage völlig unbemannt zu betrei30 ben. Dadurch werden, vor allem bei einem Gesamtverband
von mehreren Windkraftanlagen, beträchtliche Personalkosteneinsparungen erzielt. Es sind selbstverständlich
die entsprechenden Wartungsintervalle zu beachten und
einzuhalten.

35

Im vollautomatischen Betrieb wird die Anlage immer der jeweiligen Windrichtung nachgeführt. Bei entsprechender Windgeschwindigkeit wird die Turbine hochgefahren; dabei werden Drehzahl und Leistung, gemäß den eingestellten Vorgabewerten, in Abhängigkeit von der Windgeschwindigkeit geregelt. Alle Parameter, wie beispielsweise
5 Turbinendrehzahl, Windrichtung, Generatorleistung sowie an diversen Anlageteilen auftretende Temperaturen werden laufend überwacht. Ändert sich einer dieser Parameter, werden automatisch die entsprechenden Vorkehrungen getroffen, um die Anlage entweder im optimalen Betriebs-10 punkt weiterzufahren oder, bei Erreichen von Grenzwerten, ein sicheres Abstellen zu gewährlsieten.

Zudem werden durch Windböen hervorgerufene Turbinendrehzahländerungen ohne Verzögerung erfasst und und die 15 Generatorrotordrehzahl stabilisiert; bei sehr hohen Windgeschwindigkeiten erfolgt eine Begrenzung von Generatorrotordrehzahl und Generatorleistung. Die windabhängige Turbinendrehzahlführung ist bei diesem System auf einem Verfahren aufgebaut, das die Turbine selbst als 20 indirektes Windmeβsystem benutzt. Ein stark schwankendes Windangebot wirkt sich durch eine ebenso stark schwankende Drehzahländerung der Turbine aus. Durch diese direkte Drehzahlerfassung an der Turbinenwelle ist es möglich, mit dem Leistungsdrehzahlregler unmittelbar nach 25 erfolgter Drehzahländerung den Sollwert für die Leistungsabgabe zu bilden. Damit ist es möglich, die Turbine immer im optimalen Wirkungsgrad zu fahren. Aus dem erfassten Drehzahlwert wird aber auch gleichzeitig, bei hohen Windgeschwindig-30 keiten, eine Begrenzung der Drehzahl und der Leistung auf die eingestellten Grenzwerte erreicht.

Weiters ist vorteilhaft, daß das erfindungsgemäße Regelungs- und Steuerungssystem eine konstante Spannungshal-35 tung der Netzspannung erlaubt und eine stabile Phasenlage der Netzabgabeleistung ermöglicht, d. h., die Abgabe von Wirkleistung in das Netz ist bei gleichbleibender 5

Windgeschwindigkeit konstant und optimal an die Erzeugung durch das Windrad angepaβt. Dies erfordert, trotz konstanter Netzfrequenz, eine variable Drehzahl des mit dem Windrad gekoppelten Generators.

Die Spannungsregelung des Generators erfolgt über eine bürstenlose Wechselstromerregermaschine auf eine der Drehzahl des Generators proportionale Ausgangsspannung. Damit ist der Synchrongenerator optimal ausnützbar und zur Abgabe von Wirkleistung an einen Gleichstromzwischenkreis fähig.

Dieser Gleichstromzwischenkreis speist einen netzgeführten Umrichter, welcher die Wirkleistungsabgabe an das Netz ermöglicht. Die Regeleinrichtung des Synchrongenerators hat nicht nur die Regelung der Synchrongeneratorspannung proportional der Drehzahl zu bewirken, sondern auch bei konstanter Nenndrehzahl bzw. kurzzeitiger Überdrehzahl die Generatorspannung proportional der Netzspannung zu regeln. Dies ist für die sichere Funktion des netzgeführten Umrichters erforderlich.

Eine besondere Weiterbildung der Erfindung besteht darin, daß ein erster Eingang einer Überwachungseinheit, welche 25 Fehler im PID-Spannungsregler und im Synchrongenerator erkennt, mit dem zweiten Eingang des PID-Spannungsreglers verbunden ist, und daß ein zweiter Eingang der Überwachungseinheit mit dem ersten Eingang des PID-Spannungsreglers verbunden ist, und daß der Ausgang der Überwachungseinheit über einen Komparator und über ein Zeitglied mit einem Auslösemechanismus zur Generatorabschaltung verbunden ist.

Durch diese erfindungsgemäße Anordnung werden sowohl

Fehler in der Regelelektronik des Generatorspannungsreglers erkannt, als auch Fehler im Generator selbst, wie
Windungsschlüsse, Wicklungsunterbrechungen und

Windgeschwindigkeit wird die Turbine hochgefahren; dabei werden Drehzahl und Leistung, gemäß den eingestellten Vorgabewerten, in Abhängigkeit von der Windgeschwindigkeit geregelt. Alle Parameter, wie beispielsweise

5 Turbinendrehzahl, Windrichtung, Generatorleistung sowie an diversen Anlageteilen auftretende Temperaturen werden laufend überwacht. Ändert sich einer dieser Parameter, werden automatisch die entsprechenden Vorkehrungen getroffen, um die Anlage entweder im optimalen Betriebspunkt weiterzufahren oder, bei Erreichen von Grenzwerten, ein sicheres Abstellen zu gewährlsieten.

Zudem werden durch Windböen hervorgerufene Turbinendrehzahländerungen ohne Verzögerung erfasst und und die 15 Generatorrotordrehzahl stabilisiert; bei sehr hohen Windgeschwindigkeiten erfolgt eine Begrenzung von Generatorrotordrehzahl und Generatorleistung. Die windabhängige Turbinendrehzahlführung ist bei diesem System auf einem Verfahren aufgebaut, das die Turbine selbst als 20 indirektes Windmeβsystem benutzt. Ein stark schwankendes Windangebot wirkt sich durch eine ebenso stark schwankende Drehzahländerung der Turbine aus. Durch diese direkte Drehzahlerfassung an der Turbinenwelle ist es möglich, mit dem Leistungsdrehzahlregler unmittelbar nach 25 erfolgter Drehzahländerung den Sollwert für die Leistungsabgabe zu bilden. Damit ist es möglich, die Turbine immer im optimalen Wirkungsgrad zu fahren. Aus dem erfassten Drehzahlwert wird aber auch gleichzeitig, bei hohen Windgeschwindig-30 keiten, eine Begrenzung der Drehzahl und der Leistung auf die eingestellten Grenzwerte erreicht.

Weiters ist vorteilhaft, daß das erfindungsgemäße Regelungs- und Steuerungssystem eine konstante Spannungshaltung der Netzspannung erlaubt und eine stabile Phasenlage der Netzabgabeleistung ermöglicht, d. h., die Abgabe von Wirkleistung in das Netz ist bei gleichbleibender

Windgeschwindigkeit konstant und optimal an die Erzeugung durch das Windrad angepaßt. Dies erfordert, trotz konstanter Netzfrequenz, eine variable Drehzahl des mit dem Windrad gekoppelten Generators.

5

Die Spannungsregelung des Generators erfolgt über eine bürstenlose Wechselstromerregermaschine auf eine der Drehzahl des Generators proportionale Ausgangsspannung. Damit ist der Synchrongenerator optimal ausnützbar und zur Abgabe von Wirkleistung an einen Gleichstromzwischenkreis fähig.

Dieser Gleichstromzwischenkreis speist einen netzgeführten Umrichter, welcher die Wirkleistungsabgabe an das Netz ermöglicht. Die Regeleinrichtung des Synchrongenerators hat nicht nur die Regelung der Synchrongeneratorspannung proportional der Drehzahl zu bewirken, sondern auch bei konstanter Nenndrehzahl bzw. kurzzeitiger Überdrehzahl die Generatorspannung proportional der Netzspannung zu regeln. Dies ist für die sichere Funktion des netzgeführten Umrichters erforderlich.

Eine besondere Weiterbildung der Erfindung besteht darin, daß ein erster Eingang einer Überwachungseinheit, welche 25 Fehler im PID-Spannungsregler und im Synchrongenerator erkennt, mit dem zweiten Eingang des PID-Spannungsreglers verbunden ist, und daß ein zweiter Eingang der Überwachungseinheit mit dem ersten Eingang des PID-Spannungsreglers verbunden ist, und daß der Ausgang der Überwachungseinheit über einen Komparator und über ein Zeitglied mit einem Auslösemechanismus zur Generatorabschaltung verbunden ist.

Durch diese erfindungsgemäße Anordnung werden sowohl

35 Fehler in der Regelelektronik des Generatorspannungsreglers erkannt, als auch Fehler im Generator selbst, wie
Windungsschlüsse, Wicklungsunterbrechungen und

Erdschlüsse. Die Überwachungseinrichtungen ermöglichen es, den Generator und damit die Gesamtanlage im Fehlerfall zu schützen.

Daraus ergibt sich auch der Vorteil, daß beim Auftreten von Fehlerfällen diese rasch erkannt und damit die Standzeiten der Anlage reduziert werden. Weiters ist vorteilhaft, daß somit ein komplizierter und sehr teurer Generatorschutz entfällt.

10

- An Hand eines Ausführungsbeispieles soll die Erfindung näher erläutert werden. Dabei zeigt Fig. 1, in Form einer Prinzipzeichnung, alle mechanischen, regelungs- und steuerungstechnischen sowie EDV-Hauptkomponenten einer kompletten Windkraftanlage. In Fig. 2 ist, als Blockschaltbild, das erfindungsgemäße Regelungs- und Steuerungssystem mit Spannungs-, Leistungs- und Drehzahlregelung, sowie die Generatorüberwachung dargestellt.
- Die für eine Windkraftanlage wichtigste Kenngröße ist die Drehzahl. Bei der vorliegenden Windkraftanlage wird die Windturbine selbst als indirektes Windmeßsystem benutzt, da ein direkter Zusammenhang zwischen Windgeschwindigkeit, Turbinen- und Generator- Rotordrehzahl sowie
- 25 Generatorleistung besteht. Aus dem jeweiligen Turbinendrehzahlistwert werden die Vorgabewerte für die verschiedenen elektrischen Kenngrößen gebildet. Die Drehzahlmessung muß exakt erfolgen, da durch ungenaue Vorgabewerte der Wirkungsgrad des Windturbinenflügels
- abnimmt. Diese Zusammenhänge sind aus den Kennlinien des jeweiligen Windturbinenflügels, der im vorliegenden Fall ein Schnelläufer und zwar ein Dreiblatt-Rotor ist, entnommen werden.
- 35 Die Erfindung ermöglicht es, große Drehzahländerungen, hervorgerufen durch Windböen, rasch und ohne Verzögerung zu erfaßen und mit der Regelung sofort einzugreifen. Zu

langsame Regelstrecken würden bei Böen zu einem großen Anstieg der Drehzahl führen. Im vorliegenden Fall ist der Drehzahlanstieg auf maximal 5 % über dem Nenndrehzahlwert begrenzt.

5

Im Automatikbetrieb fährt die Windkraftanlage selbständig hoch, wenn genug Wind vorhanden ist und keine Gefahrmeldung ansteht. Es ist auch eine Umschaltung von Automatikauf Handbetrieb möglich; selbstverständlich bleiben dabei die Not-Aus-Gefahrmeldungen berücksichtigt.

Die für die elektrische Energieerzeugung nötigen mechanischen und elektrischen Komponenten befinden sich auf einer drehbaren Gondel, die am Turmkopf angebracht ist.

15 Entsprechend dem wechselnden Windwegverlauf wird die Gondel jeweils dem Wind nachgeführt. Im vorliegenden Fall ist die dazu notwendige Steuerung elektrisch, während die Bremsung der Gondel hydraulisch durchgeführt wird. Diese gesamte Dreheinrichtung wird auch als Azimut bezeichnet.

20

Wie in Fig. 1 ersichtlich, treibt eine Windturbine (50) über ein Umsetzgetriebe (51) einen Synchrongenerator (52) an. Einer Eingabeeinheit (53) einer freiprogrammierbaren Steuerung (56) sind alle digitalen und analogen Ein25 gangssignale einer kompletten Windkraftanlage zugeführt.

Hierbei handelt es sich um folgende Informationen: Umsetzgetriebe-Temperatur (71), Umsetzgetriebe-Ölstand (72), Azimutbremsen-Verschleiß (74, 75), Rotorbremsen-30 Verschleiß (73, 78), Synchrongeneratortemperatur (76), Synchrongeneratordrehzahl (77), Synchrongeneratorerregung (79), Blattposition (80), Gondelstellung (81), Azimut-Vibration (82), Windgeschwindigkeit (83), Windrichtung (84), Azimutstellung (85), Hydrauliköltemperatur (86), 35 Hydraulikölddruck (87), Hydraulikölstand (88), Windturbinenblatt-Stellung (89), Windturbinenblatt-Segelstellung

(90), Hydraulikaggregat-Zustand (91), Ansteuerung der

hydraulischen Rotorbremsen (92), Ansteuerung der hydraulischen Azimutbremsen (93), Ansteuerung der hydraulischen Windturbinenblatt-Verstellung (94), Ansteuerung des Hydraulikdrosselventils (95). Die Windturbinendrehzahl (70) wird über Zahnflanken (96) mittels eines Aufnehmers (97) erfasst.

Die freiprogrammierbare Steuerung (56) ist ein modular aufgebautes Mikroprozessorsystem und besteht aus den 10 folgenden Einheiten: Modul für digitale Eingänge (58), Modul für analoge Eingänge (59), Anzeigefeld (60), Bedienfeld (61), Modul für digitale Ausgänge (63), Modul für analoge Ausgänge (64), Bus-System (65), Rechner (62) und Hilfs-Relais (57). Diese Einheiten sind miteinander 15 durch einen Verdrahtungsprint verbunden.

Von der Eingabeeinheit (53) werden die digitalen und die analogen Eingänge den jeweils zugeordneten Einheiten (58, 59) der freiprogrammierbaren Steuerung (56) zuge-

- 20 führt. Das Setzen der digitalen und der analogen Ausgänge erfolgt über das integrierte Rechnersystem. Die gesetzten digitalen und analogen Ausgänge werden den entsprechenden Anlagenkomponenten zugeleitet. Dabei werden die digitalen Ausgänge (63) über Hilfsrelais (57) geführt, deren
- 25 Aufgabe es ist, die digitalen Ausgangssignale der freiprogrammierbaren Steuerung (56) auf das Niveau der Steuerspannung umzusetzen. Durch das jeweilige Anwenderprogramm sind die digitalen und analogen Ein- und Ausgänge softwaremäβig verknüpft.

Mit einem Personalcomputer (56) und einem Drucker (67) ist es möglich, die gesamten Informationen abzuspeichern und weiterzuverarbeiten. Zu diesem Zweck ist die freiprogrammierbare Steuerung (56) über eine serielle 35 Schnittstelle mit dem Personalcomputer (66) verbunden.

Eine Umrichterkaskade (55) und eine Erregereinheit (54) werden von der freiprogrammierbaren Steuerung (56) entsprechend der vorgegebenen Leistungs-Drehzahl-Kennlinie geführt. Eine Leitung (98) führt von der 5 Umrichterkaskade (55) zum Stromversorgungsnetz.

Wie Fig. 2 zeigt, wird der über eine Leitung (40) zugeführte Turbinendrehzahlistwert in einer Glättungsstufe erster Ordnung (1) vorerst geglättet und einem Leistungssollwertgeber (= Kurvenbildner) (2) zugeführt. Eine Glättung ist unbedingt notwendig, da dem Turbinendrehzahlistwert üblicherweise einige Frequenzen überlagert sind. Ohne vorherige Glättung würde durch die hohe Verstärkung im nachfolgenden, digital aufgebauten 15 PID-Leistungsregler (5) eine Schwingung des Leistungssollwertes entstehen.

Man unterscheidet zwei Arten von Frequenzüberlagerungen. Der vor dem Turm, in Windrichtung gesehen, auftretende 20 Windstau entlastet den Windturbinenflügel beim Durchgang durch die vertikale Turmachse. Diese Entlastung ruft eine Leistungsschwankung und dadurch eine Drehzahländerung hervor. Die dem Turbinendrehzahlistwert überlagerte Frequenz, hervorgerufen durch die Flügelentlastung, ist 25 drei Mal so groß als die Rotorfrequenz. Zusätzlich ändert sich diese Frequenz noch mit variabler Turbinenrotordrehzahl.

Weiters überlagert eine in Phasen mit den Turmschwin30 gungen liegende Frequenz den Turbinendrehzahlistwert.
Diese Frequenz entsteht durch die Änderung der relativen
Windgeschwindigkeit zu den Windturbinenflügeln. Schwingt
der Turm entgegen der Windrichtung, so entsteht ein
Leistungsüberschuβ, der zu einer Turbinendrehzahlerhöhung
35 führt (= Vergröβerung der relativen Windgeschwindigkeit).
Schwingt der Turm mit der Windrichtung, ist genau die

umgekehrte Erscheinung zu beobachten. Im Gegensatz zum ersten Fall bleibt diese Frequenz aber konstant.

Die Glättungsstufe erster Ordnung (1) ist so ausgelegt,

5 daß die Gesamtregelzeit nicht zu langsam wird und daß
Leistungssollwertänderungen, hervorgerufen durch Drehzahländerungen (= überlagerte Frequenzen), limitiert
werden.

- Mittels des Leistungssollwertgebers (2) ist es möglich, die der Windturbinenflügelkennlinie zugeordnete Größe von maximaler Leistung und Drehzahl (= optimaler Wirkungsgrad) vorzugeben. Mit der dem Leistungssollwertgeber (2) nachgeschalteten Leistungsbegrenzungsstufe (3) wird die an ein Stromversorgungsnetz abgegebene Leistung limitiert bzw. stufenlos, je nach externen Vorgaben, im Bereich von Null bis Nennleistung verstellt. Das gesamte übrige Regelsystem bleibt dabei voll aktiv.
- 20 Ein aktives Filter (4) wirkt direkt auf den PID-Leistungsregler (5). Wie bereits erwähnt, treten im Turbinendrehzahlistwert überlagerte Frequenzen auf. Durch das speziell ausgelegtes aktive Filter (4) wird nur eine überlagerte Frequenz ausgesiebt und dem gewonnenen
- 25 Leistungssollwertsignal zugeführt. Das dadurch neu entstandene Leistungssollwertsignal wirkt auf die Turmschwingung positiv dämpfend. Somit werden die durch plötzlich auftretende Windböen hervorgerufenen Turmschwingungen schon im Anfangsstadium der Entstehung
- 30 bekämpft. Dadurch wird eine geringere Belastung und eine längere Lebensdauer der Windkraftanlage erreicht.

Die durch die Turmschwingungen auftretenden Leistungsschwankungen sind, auf die Synchrongeneratornennleistung 35 bezogen, sehr gering und haben keinen Einfluβ auf das Stromversorgungsnetz. Der PID-Leistungsregler (5) hat folgende Aufgaben zu erfüllen: In Verbindung mit dem Synchrongenerator und der Umrichterkaskade (55) erfolgt eine gleitende Drehzahlführung. Das windabhängige schwankende Drehmoment führt zu Turbinendrehzahländerungen, was wiederum zu stark schwankenden Leistungssollwertvorgaben führt. Durch eine entsprechende Dämpfung des PID-Leistungsreglers (5) werden Leistungsschwankungen geglättet, indem die großen Massen des Windturbinenflügels und des -rotors als Kurzzeitpufferspeicher benutzt werden.

Ein aktives Filter (6) wirkt direkt auf einen in Analogtechnik ausgeführten, unterlegten Stromregler (7). Das
aktive Filter (6) siebt überlagerte Frequenzen aus und
führt sie dem Stromregler (7) zu. Auftretende Schwingungen der Windturbinenrotorblätter werden dadurch
reduziert, woraus sich wiederum eine geringere Belastung
und eine längere Lebensdauer der Windkraftanlage ergibt.
Dieses zweites aktive Filter (6), das direkt auf den
Stromregler (7) wirkt, wird deshalb gewählt, weil die
relativ hohe Frequenz der auftretenden Schwingung vom
bedämpften PID-Leistungsregler (5) nicht berücksichtigt
wird.

Der ebenfalls in Fig. 2 dargestellte PID-Drehzahlregler
(12) ist digital aufgebaut. Der dem PID-Drehzahlregler
(12) unterlegte Rotorblattwinkelregler (15) ist in
Analogtechnik ausgeführt. In einer Glättungsstufe erster
Ordnung (11) wird der Turbinendrehzahlistwert wiederum
geglättet, bevor er dem PID-Drehzahlregler (12) zugeführt
wird. Der PID-Drehzahlregler (12) wird erst aktiv, wenn
der eingestellte Nenndrehzahlsollwert überschritten wird.
Der Nenndrehzahlsollwert wird über den maximalen Drehzahlwert der Leistungsbegrenzungsstufe (3) gelegt.

Dadurch reagiert der PID-Drehzahlregler (12) erst nach
überschreiten des Drehzahlwertes der Leistungsbegren-

zungsstufe (3). Damit wird bei stetigem Windüberangebot

WO 90/07823 PCT/AT89/00126

- 13 -

die Leistung konstant auf Nennleistung gehalten. Der PID-Drehzahlregler (12) wird so ausgelegt, daß auch bei starken Windböen die Nenndrehzahl um maximal 5 % überschritten wird. Dies darf selbstverständlich nicht zu einem verstärkten Regeln des Windturbinenrotorblattes führen, weil eine Verkürzung der Lebensdauer der Hydraulik die Folge davon wäre.

Ab einer vorgegebenen Leistung wird das Windturbinenro10 torblatt nachgeführt. Dies ist notwendig, weil das
Windturbinenrotorblatt sonst durch den Stalleffekt an
Leistung verlieren würde. Stalleffekt heißt, daß bei
Erreichen einer bestimmten Leistung eine Verdrehung des
Windturbinenrotorblattes durch die Eigenelastizität
15 erfolgt. Würde man dies nicht verhindern, käme es zu
einer Verschlechterung des Wirkungsgrades des Windturbinenrotorblattes.

Weiters notwendig ist eine große Glättung des Leistungs20 sollwertes, weil ansonsten ein dauerndes Regeln des
Windturbinenblattwinkels erfolgen würde. Ein aus einer
Glättungsstufe erster Ordnung (13) gewonnenes Signal wird
einem Kurvenbildner (14) zugeführt. Damit ist es möglich,
den der Leistung zugeordneten Windturbinenblattwinkel
25 vorzugeben und somit den optimalen Wirkungsgrad zu
erreichen Der Rotorblattwinkelregler (15) ist in Analogtechnik ausgeführt und wirkt auf einen Hydraulikzylinder, welcher die Winkelverstellung des Windturbinenblattes ausführt.

30

Beim Anfahren der Windkraftanlage wird das Windturbinenblatt durch einen Rotordrehzahlanstiegsbegrenzer (16) langsam angezogen. Dadurch wird eine geringere Belastung 35 der gesamten Flügelverstellmechanik gewährleistet. Bei wenig Wind wird dadurch die Windkraftanlage rascher auf Drehzahl gebracht. Bei starkem Wind hingegen wird der Windturbinenrotor konstant beschleunigt, um die Anlagenbelastung klein zu halten. Der DID-Drehzahlregler (12)
übernimmt dann, je nach Drehzahl, stufenlos und überbrückt den Rotordrehzahlanstiegsbegrenzer (16). Beim

5 Abfahren der Windkraftanlage wird das Windturbinenblatt
ebenfalls langsam in Segelstellung gebracht. Dadurch
kommt es zu keinem ruckartigen Abreissen der Strömung am
Windturbinenblatt, weil eben die Veränderung der Belastung langsam durchgeführt wird. Ein Ausnahmefall tritt

10 selbstverständlich dann auf, wenn bei einer Notabschaltung der Rotordrehzahlanstiegsbegrenzer (16) inaktiv ist.

Mit einer Spannungsregelungsschaltung wird die abgegebene Spannung des Synchrongenerators geregelt und dessen 15 Erregermaschine überwacht. Die vollständige Erregungseinheit besteht aus einem PID-Spannungsregler (22) und einer Überwachungseinheit (31), welche sowohl Fehler im PID-Spannungsregler (22) als auch im Synchrongenerator erkennt und im Bedarfsfall eine Schutzabschaltung ein-20 leitet. Der PID-Spannungsregler (22) ist mit einem auf den Feldstrom der Erregermaschine wirkenden, unterlegten Feldstromregler (23) verbunden. Ein Feldstrom-Maximum-Begrenzungsregler (24) wirkt im Fehlerfall zusätzlich auf den unterlegten Feldstromregler (23) ein. Mit dem PID-25 Spannungsregler (22) ist die Synchrongeneratorspannung im Bereich der Synchrongeneratorfrequenz von 20 bis 60 Hertz frequenzproportional regelbar. Bei noch höheren Frequenzen wird die Spannung auf einem konstanten Wert gehalten. Der PID-Spannungregler (22) gewährleistet 30 sowohl hohe statische Genauigkeit als auch ein optimales Regelverhalten. Die Ausgangsspannung des PID-Spannungsreglers (22) ist dem unterlegten Feldstromregler

35 Die Ausgangsspannung des unterlegten Feldstromreglers (23) wiederum wirkt auf einen Gittersteuersatz (26).

(23), welcher als P-Regler mit konstanter Verstärkung ausgebildet ist, als Sollwert des Feldstromes zugeführt.

Der Turbinendrehzahlistwert ist dem PID-Spannungsregler (22) über einen Kurvenbildner (21) zugeführt. Die Spannungsversorgung des PID-Spannungsreglers (22) erfolgt über einen Gleichrichter (27) mit nachgeschaltetem 5 aktivem Filter (25).

Auch die Spannungsversorgung einer Überwachungseinheit (31) erfolgt über den Gleichrichter (27) mit nachgeschaltetem aktivem Filter (25). Die Teilspannungen des PID-Spannungsreglers (22) werden von der Überwachungseinheit (31) auf Ausfall überwacht. Fällt eine Teilspannung aus, so führt dies zu einer Abschaltung der Windkraftanlage. Ein weiteres Abschaltkriterium wird aus dem Sollwert-Istwert-Vergleich der Synchrongeneratorspannng in einer Vergleichsschaltung gewonnen.

Zur Beurteilung eines Regler- oder Generatorfehlers wird die Abweichung der Synchrongeneratorspannung gegenüber ihrem Sollwert gemessen. Weicht die Generatorspannung um mehr als eine einstellbare Differenzspannung während einer längeren Zeit als einer einstellbaren Verzögerungszeit ab, dann liegt ein Regler- oder Generatorfehler vor und eine Abschaltung wird eingeleitet. Der Auslösemechanismus für die Generatorabschaltung wird über einen Komparator (32) und ein Zeitglied (33) angesteuert.

Mit dieser Anordnung können sowohl Fehler im PIDSpannungsregler (22), die auf eine Fehlfunktion des

Reglers zurückgehen, festgestellt werden, als auch
Fehler, die sich im Synchrongenerator selbst befinden.
Zur Feststellung eines Generatorfehlers wird zusätzlich
der Feldstrom des Synchrongenerators durch den
Feldstrom-Maximum-Begrenzungsregler (24) überwacht. Ein

Generatorfehler führt üblicherweise zu einem erhöhten
Erregerbedarf. Überschreitet der Feldstrom der Erregermaschine den eingestellten Feldstrom-Maximalwert, dann

PCT/AT89/00126

greift der Feldstrom-Maximum-Begrenzungsregler (24) nach einer Verzögerungszeit in den PID-Spannungsregler (22) ein und führt durch Generatorspannungsabsenkung zu einer Abschaltung der Windkraftanlage.

5

#### Betrieb der Windkraftanlage:

Unter einer Windgeschw. von 4,5 Metern pro Sekunde

trudelt der Rotor im Freilauf, das Regelungs- und Steuerungssystem ist inaktiv. Die Windturbinenrotorblätter
sind in Segelstellung. Bei einer Windgeschwindigkeit von
etwa. 4,5 Metern pro Sekunde erfolgt die Freigabe auf das
Regelungs- und Steuerungssystem.

15

über den PID-Drehzahlregler (12) werden die Windturbinenrotorblätter von der Segelstellung in eine Anfahrstellung gebracht. Durch eine Begrenzerschaltung zwischen
Rotorblattwinkelregler (15) und PID-Drehzahlregler (12)

20 erfolgt nun ein langsames Anziehen der Windturbinenrotorblätter. Die Turbinendrehzahl beginnt nun langsam zu
steigen, und bei etwa 18 Umdrehungen pro Minute wird die
Erregung für den Synghrongenerator eingeschaltet.

Mit steigender Turbinendrehzahl wird nun über den Leistungssollwertgeber (= Kurvenbildner) (2) der Leistungssollwert gebildet. Die Windturbinenrotorblätter werden bis zur optimalen Stellung gebracht und durch den PID-Drehzahlregler (12) auf dieser Stellung gehalten.

30

Wenn nun die Turbinendrehzahl mit steigender Windgeschwindigkeit den Nennsollwert des PID-Drehzahlreglers (12) erreicht, so vergrößert dieser über den Rotorblattwinkelregler (15) den Anstellwinkel der Turbinenflügel
und verhindert damit ein weiteres Ansteigen der Turbinendrehzahl. Der PID-Drehzahlregler (12) hält dadurch bei

einem pendelnden Windüberangebot die Turbinendrehzahl auf dem Nennwert.

Umgekehrt wird bei sinkender Windgeschwindigkeit und
dadurch sinkender Turbinendrehzahl durch die vorgegebene
Sollwertkennlinie der optimale Rotorblattwinkel wieder
eingestellt. Bei kurzen Flauten, wenn der DrehzahlGrundsollwert unterschritten wird, stellt der PIDDrehzahlregler den Turbinenflügel auf seinen GrundBlattanstellwinkel.

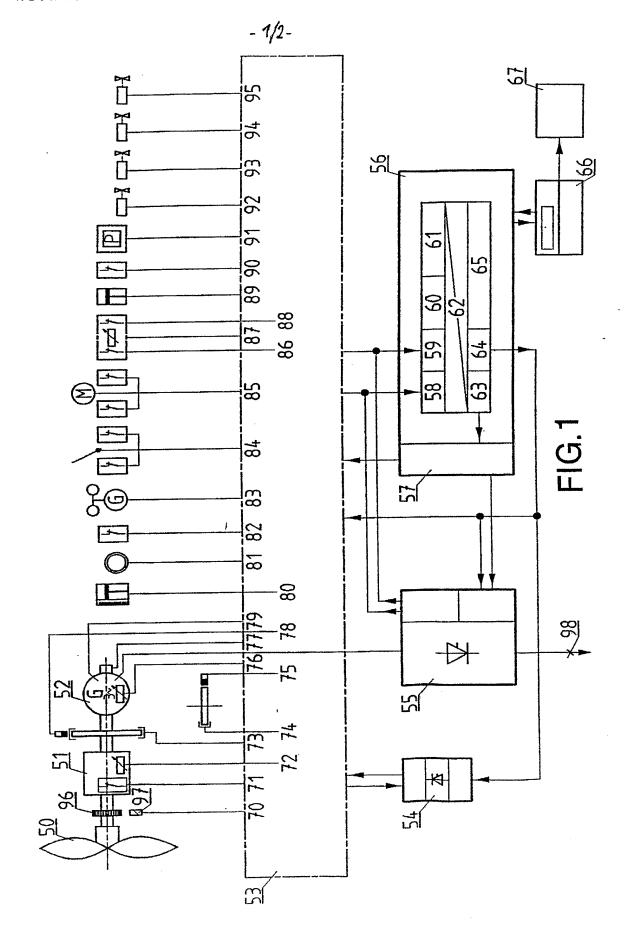
Beim Abstellen der Anlage werden die Windturbinenrotorblätter aus der jeweiligen Position - also je nach Windgeschwindigkeit - in die Segelstellung gebracht. Die 15 Leistung wird dabei nach der Turbinendrehzahl-Leistungs-Kurve abgegeben. Bei Erreichen einer Abstell-Drehzahl wird die Abgabeleistung null. Der Rotor trudelt im Freilauf weiter.

#### PATENTANSPRÜCHE

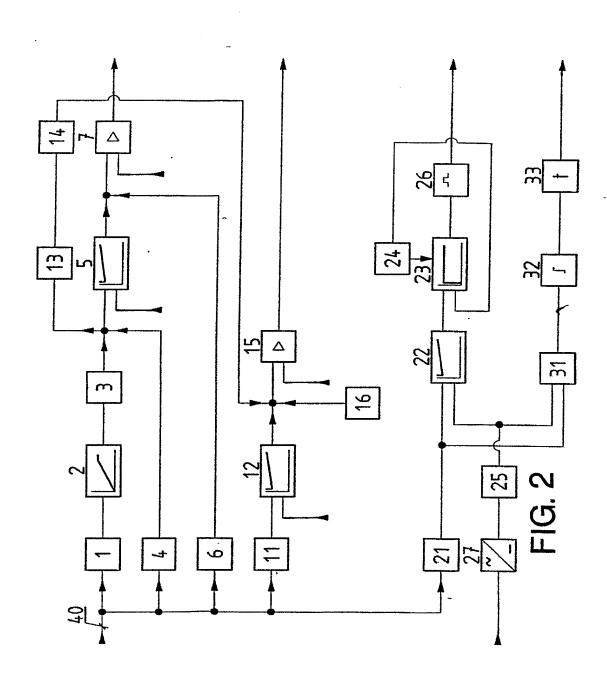
Regelungs- und Steuerungssystem für eine Windkraft-1. anlage, bestehend aus einer Windturbine und einem von dieser angetriebenem Synchrongenerator, wobei die Windturbine als ein um eine Achse drehbarer 5 Rotor mit verstellbaren Rotorblättern ausgeführt ist und aus dem jeweiligen Turbinendrehzahlistwert verschiedene elektrische Vorgabewerte gebildet sind, dadurch gekennzeichnet, daß der Turbinendrehzahlistwert jeweils dem Eingang einer ersten Glätt-10 ungsstufe erster Ordnung (1) und eines ersten aktiven Filters (4) und eines zweiten aktiven Filters (6) und einer zweiten Glättungsstufe erster Ordnung (11) sowie eines ersten Kurvenbildners (21) zugeführt ist, und daβ der Ausgang der ersten 15 Glättungsstufe erster Ordnung (1) mit dem Eingang eines Leistungssollwertgebers (2) verbunden ist, und daß der Ausgang des Leistungssollwertgebers (2) mit dem Eingang einer Leistungsbegrenzungsstufe (3) verbunden ist, und daβ der Ausgang der Leistungsbe-20 grenzungsstufe (3) mit einem ersten Eingang eines PID-Leistungsreglers (5) und dem Eingang einer dritten Glättungsstufe erster Ordnung (13) sowie dem Ausgang des ersten aktiven Filters (4) verbunden ist, und daß der Eingang eines zweiten Kurvenbild-25 ners (14) mit dem Ausgang der dritten Glättungsstufe erster Ordnung (13) verbunden ist, und daß der Ausgang des PID-Leistungsreglers (5) mit einem ersten Eingang eines Stromreglers (7) und dem Ausgang des aktiven Filters (6) verbunden ist, und 30 daβ der Ausgang des Stromreglers (7), indirekt über Gittersteuersatz und Thyristoren, mit einem Stromversorgungshetz verbunden ist, und daβ der Stromistwert einem zweiten Eingang des Stromreglers (7) zugeführt ist, und daβ der Leistungsistwert 35 einem zweiten Eingang des PID-Leistungsreglers (5)

zugeführt ist, und daß der Ausgang der zweiten Glättungsstufe erster Ordnung (11) mit einem ersten Eingang eines PID-Drehzahlreglers (12) verbunden ist, und daβ der Ausgang des PID-Drehzahlreglers 5 (12) mit einem ersten Eingang eines Rotorblattwinkelreglers (15) und mit dem Ausgang des zweiten Kurvenbildners (14) sowie mit einem Rotordrehzahlanstiegsbegrenzer (16) verbunden ist. und daβ der Drehzahlsollwert einem zweiten Eingang des PID-Drehzahlreglers (12) zugeführt ist, und daβ 10 der Rotorblattwinkelistwert einem zweiten Eingang des Rotorblattwinkelreglers (15) zugeführt ist, und daβ der Ausgang des Rotorblattwinkelreglers (15) mit einem Rotorblattverstellungsmechanismus verbunden ist, und daβ der Ausgang des ersten Kurvenbildners 15 (21) mit einem ersten Eingang eines PID-Spannungsreglers (22) verbunden ist, und daß der Ausgang des PID-Spannungsreglers (22) mit einem ersten Eingang eines unterlegten Feldstromreglers (23) verbunden ist, und daβ der Ausgang des unterlegten Feld-20 stromreglers (23) über einen Gittersteuersatz (26) mit der Feldwicklung einer Wechselstromerregermaschine verbunden ist, und daß ein zweiter Eingang des unterlegten Feldstromreglers (23) über einen Feldstrom-Maximum-Begrenzungsregler (24) mit einem 25 dritten Eingang des unterlegten Feldstromreglers (23) verbunden ist, und daβ die Generatoristspannung der Wechselspannungsseite eines Gleichrichters (27) zugeführt ist, und daβ die Gleichspannungsseite des Gleichrichters (27) über ein drittes aktives Filter 30 (25) mit einem zweiten Eingang des PID-Spannungsreglers (22) verbunden ist.

2. Regelungs- und Steuerungssystem für eine Windkraft-35 anlage nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß ein erster Eingang einer Überwachungseinheit (31), welche Fehler im PID-Spannungsregler (22) und im Synchrongenerator erkennt, mit dem zweiten Eingang des PID-Spannungsreglers (22) verbunden ist, und daß ein zweiter Eingang der Überwachungseinheit (31) mit dem ersten Eingang des PID-Spannungsreglers (22) verbunden ist, und daß der Ausgang der Überwachungseinheit (31) über einen Komparator (32) und über ein Zeitglied (33) mit einem Auslösemechanismus zur Generatorabschaltung verbunden ist.



2/2



## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No PCT/AT 89/00126

									T/AT 89/0012	b
							cation and IP			
							CAUDII AND IT	C		
Int.	C1	HO:	2P9/04	; F0	3D7/0	4				
II. FIELDI	BEARCH	IED								
	- Cuntam			Minimum I	Documenta					
Cinesification	on System		<del></del>	···	Ci	BESHICATIO	n Symbols		***************************************	
Int.	c1. <sup>5</sup>	F	H02P ;	$\mathbf{F}^{0}$	03D					
		1					n Documentat I in the Fields			
				RELEVANT		nciate at t	he relevant pa	988008 12	Relevant to Claim No	
alegory *	Cast	ON OI LIBEUR	Mant, " Water	moreanon. •	Hert appro-	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	or reservative per		A Meleagut to Cisiw Mi	, 17
A	BRO	Vol. pages "CONV SYSTE	57 - ERTER- MS FOR	64; H.	SCHW NCHRO POWER	VEIKA NOUS PLAI	RT ET <i>I</i> GENER <i>I</i>		1, 2	
A	MIC	CROPROCESSORS AND MICROSYSTEMS.  Vol. 9, No. 2, 1985, LONDON GB pages 89 - 90; "MICROPROCESSOR-CONTROLLED WIND TURBINE GENERATOR" see the whole document						1		
Α	IEEI	20 Mar pages "A MIC CONTRO	rch 19 377 - CROPRO OL SYS		G.R. R-BASE	PHILI D ENG	.IPS: :INE/GE	NERAT(	OR ./	
"A" do co "E" ea fiii "L" do wh cit "O" do	cument definatered to ricer document who cument who inch is cited attorn or our scument refiner for means scument out	ning the gen be of partici ant but public ich may thro i to establist er special ra irring to an i	ahed on or all w doubts on the oublicat wash (as apa prai disclosive to the interna	ter the enterr priority clair tion date of (	metional m(s) or another ottion or	or entrement of en	enorty date a led to undersit ention current of particle consi- current of particle consistence current ta cor- inte, such con- line art.	and not in each the price inticular released nove live step introduced to internation the internation inte	ter the international filing conflict with the application conflict with the application control of the cisimed involved in the consideration of the consideration of the control of the c	en but in the ention red to ention en the
	TIFICATIO					Date of	Marine at an i	Amaza = ***		
Date of t	ne Actual C	ompletion of	the internati	ionsi sesich					nai Search Report	
13	March	1990	(13.0	3.90)		03	April	1990	(03.04.90)	
internatio	onal Search	ing Authorit	,			Signatu	e of Authoriz	ed Officer		
F2115	ROPEAN	יישיייעס	ידאס ייני	TCE						

II. DOCUME	ET)			
stegory *	Citation of Do	Relevant to Claim No.		
A	19	October	(UNITED TECHNOLOGIES CORP) 1983 t; figure 1	1
			All also this thin pay pay age also	
			•	
			-	
			•	
i 1				
			·	
	<u></u>			
		~		
		~		
				1

Form PCT/ISA/210 (extra sheet) (January 1965)

## ANNEX TO THE INTERNATIONAL SEARCH REPORT ON INTERNATIONAL PATENT APPLICATION NO. PCT/AT 89 /00126

SA 33267

This annex lists the patent family members relating to the patent documents cited in the above-mentioned international search report.

The members are as contained in the European Patent Office EDP file on

The European Patent Office is in no way liable for these particulars which are merely given for the purpose of information.

13/03/90

Patent document cited in search report	Publication date		Patent family member(s)		
GB-A-2117933	19-10-83	US-A- AU-B- CA-A- DE-A, C FR-A, B JP-A- NL-A- SE-B- SE-A-	4420692 552912 1186776 3308566 2524571 58178884 8301058 451872 8301551	13-12-83 26-06-86 07-05-85 13-10-83 07-10-83 19-10-83 01-11-83 02-11-87 03-10-83	

### INILARNATIONALER RECHERCHENBERICH I

PCT/AT 89/00126

				internationales Aktenzeichen	1/KI 03/001Z0
				n Klassifikationssymbolen sind alle anzugeben) <sup>6</sup>	
	Internationalen Patentl K1. 5	classifikation (IPC) oder nach der H02P9/04 ; F03D	nationaler 07/04	n Klassifikation und der IPC	
II. RECH	ERCHIERTE SACHGE	BIETE			
	···	Recher	rchierter N	findestprüfstoff <sup>7</sup>	
Klassifik	ationssytem			Klassifikationssymbole	
	- · - · · <u>-</u>				
lnt.	K1. 5	H02P; F03D	)		
		Recherchierte nicht zum Mindestp unter die rec	tprüfstoff g cherchierte	ehörende Veröffentlichungen, soweit diese in Sachgehiete fallen <sup>8</sup>	
	IILAGIGE VEROFFE!				
Art.º	Kennzeichnung der	Veröffentlichung 11, soweit erford	ierlich unte	er Angabe der maßgeblichen Teile <sup>12</sup>	Betr. Anspruch Nr. 13
A	vol. 69, Seiten 5 "CONVERT WIND POW	OVERI REVIEW. no. 3, 1982, BADE 7 - 64; H. SCHWEIF ER-FED SYNCHRONOUS ER PLANTS" s ganze Dokument	KART E		1, 2
A	vol. 9, Seiten 8 "MICROPR GENERATO	OCESSOR-CONTROLLED	ON GB		1
		10			
"A" Ver defi "E" älte tion "L" Veri zwei fent nann ande "O" Ver eine bezi "P" Vezi tum lich	öffentlichung, die den a niert, aber nicht als bes res Dokument, das jedo alen Anmeldedatum ver öffentlichung, die geeigt dehaft erscheinen zu la lichungsdatum einer anten Veröffentlichung beren besonderen Grund is Benutzung, die sich als Benutzung, eine Aussteht infentlichung, die vor de, aber nach dem beanspit worden ist	gebenen Veröffentlichungen 10: ilgemeinen Stand der Technik onders bedeutsam anzusehen ist he erst am oder nach dem interna- öffentlicht worden ist set ist, einen Prioritätsanspruch ssen, oder durch die das Veröf- ieren im Recherchenbericht ge- elegt werden soll oder die aus einer angegeben ist (wie ausgeführt) ut eine mündliche Offenbarung, ellung oder andere Maßnahmen  m internationalen Anmeldeda- ruchten Prioritätsdatum veröffent-	em ,	"T" Spätere Veröffentlichung, die nach dem int meldedatum oder dem Prioritätsdatum veri ist und mit der Anmeldung nicht kollidiert, Verständnis des der Erfindung zugrundelle oder der ihr zugrundellegenden Theorie an; "X" Veröffentlichung von besonderer Bedeutung te Erfindung kann nicht als neu oder auf e keit beruhend betrachtet werden "V" Veröffentlichung von besonderer Bedeutung te Erfindung kann nicht als auf erfinderiser unhend betrachtet werden, wenn die Veröffentliche gorie in Verbindung gebracht wird und dies einen Fachmann naheliegend ist Veröffentlichung, die Mitglied derselben Pa	iffentlicht worden sondern nur zum genden Prinzips gegeben ist gi die beanspruch- ffinderischer Tätig- gi die beanspruch- her Tätigkeit be- entlichung mit ingen dieser Kate- e Verbindung für
IV. BESCIII	EINIGUNG bschlusses der internati	nadan Basharaha		Abroudedature des internationales Darksant	
avam Ves A		ERZ 1990		Absendedatum des internationalen Recherch  0 3. 04. 90	CHUCHCISIS
International	e Recherchenbehörde			Unterschrift des bevollmächtigten Redionste	ten )
	EUROPAIS	CHES PATENTAMT		BEYER F. L	4.0

1

Ŧ

Art °	Kennzeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der maßgehlichen Teile	Betr. Anspruch Nr.	
	IEEE 1980 IECI PROCEEDINGS	1	
	20 März 1980, US Seiten 377 - 380; G.R. PHILLIPS: "A MICROPROCESSOR-BASED ENGINE/GENERATOR CONTROL SYSTEM" siehe das ganze Dokument		
	GB,A,2117933 (UNITED TECHNOLOGIES CORP) 19 Oktober 1983 siehe Zusammenfassung; Figur 1	1	

Formblatt PCT/ISA/210 (Zusatzbogen) (Januar 1985)

# ANHANG ZUM INTERNATIONALEN RECHERCHENBERICHT ÜBER DIE INTERNATIONALE PATENTANMELDUNG NR. PCT/AT 89/00126

SA 33267

In diesem Anhang sind die Mitglieder der Patentfamilien der im obengenannten internationalen Recherchenbericht angeführten Patentdokumente angegeben.

Die Angaben über die Familienmitglieder entsprechen dem Stand der Datei des Europäischen Patentamts am Diese Angaben dienen nur zur Unterrichtung und erfolgen ohne Gewähr.

13/03/90

Im Recherchenbericht	Datum der	Mitglie	Datum der	
angeführtes Patentdokument	Veröffentlichung	Paten	Veröffentlichun	
GB-A-2117933	19-10-83	US-A- AU-B- CA-A- DE-A, C FR-A, B JP-A- NL-A- SE-B- SE-A-	4420692 552912 1186776 3308566 2524571 58178884 8301058 451872 8301551	13-12-83 26-06-86 07-05-85 13-10-83 07-10-83 19-10-83 01-11-83 02-11-87 03-10-83

Î